PCT

WELTORGANISATION FÜR GEISTIGES EIGENTUM Internationales Büro



INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 4:

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 89/08570

B60R 22/36

A1

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum:

21. September 1989 (21.09.89)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/EP89/00269

(22) Internationales Anmeldedatum: 14. März 1989 (14.03.89)

(31) Prioritätsaktenzeichen:

P 38 08 873.8

(32) Prioritätsdatum:

17. Mārz 1988 (17.03.88)

(33) Prioritätsland:

DE

(71)(72) Anmelder und Erfinder: ERNST. Hans-Hellmut [DE/DE]; Sommerterrasse 2, D-2070 Ahrensburg (DE).

(81) Bestimmungsstaaten: AT (europäisches Patent), AU, BE (europäisches Patent), CH (europäisches Patent), DE (europäisches Patent), FR (europäisches Patent), GB (europäisches Patent), IT (europäisches Patent), JP, LU (europäisches Patent), NL (europäisches Patent), SE (europäisches Patent), US.

Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht.

(54) Title: REEL-TYPE RETRACTOR FOR MOTOR VEHICLE SAFETY BELTS

(54) Bezeichnung: HUBROLLEN-RETRACTOR FÜR FAHRZEUGSICHERHEITSGURTE

(57) Abstract

A second-generation so-called reel-type refractor comprises a double bar (2) in the front upper quarter of the housing side (7), with teeth (6) on both sides, i.e. the mechanism side and the spring side, which together with the teeth (3) on the shaft (1) produce synchronized preblocking of the shaft. As a result of this bilateral preblocking, the shaft is constrained to pivot on a structurally predetermined path into the load-bearing blocked position. The shaft (1) is fully constrained on both sides. Because of the supporting torque produced by the double bar (2) on the shaft (1) in the blocked position, a relatively large belt-extension range F_a to F_z of 120° is necessary for a predetermined position of the blocking teeth. The solution proposed by the invention enables the device to be used irrespective of the direction of extension of the belt and permits absolutely sure (i.e. constrained) pivoting of the shaft (1) in the blocked position unimpeded by disturbing influences (e.g. oblique belt extension, uncontrolled accelerations).

(57) Zusammenfassung

Beschrieben wird ein sogenannter Hubrollen-Retractor der 2. Generation. Sein wesentliches Merkmal ist ein Doppelriegel (2) in den vorderen, oberen Quartalen der

Gehäuseschenkel (7), dessen Zähne (6) auf beiden Seiten, also auf der Mechanik- und der Federseite, mit den Wellenzähnen (3) eine synchronisierte Vorblockierung der Welle (1) erzeugen. Aufgrund dieser beidseitigen Vorblockierung schwenkt sodann die Welle (1) auf einer zwangsgesteuerten, konstruktiv vorgegebenen Bahn in die lasttragende Blockierstellung ein. Diese Einsteuerung der Welle (1) ist auf beiden Seiten 100%ig sichergestellt. Aufgrund des Abstützmoments durch den Doppelriegel (2) auf die Welle (1) im Blockierfall ist für eine vorgegebene Lage der Blockierverzahnung ein relativ großer Gurtauszugbereich Fa bis Fz von etwa 120° möglich. Die erfindungsgemäße Lösung ermöglicht einen universellen Einsatzbereich des Gerätes bezüglich der Gurtauszugsrichtungen und eine absolut sichere (d.h. zwangsgesteuerte) Verschwenkung der Welle (1) in die Blockierstellung ohne negative Beeinträchtigung durch Störeinflüsse (z.B. Gurtbandschrägauszüge, unkontrollierte Beschleunigungen).

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Code, die zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

| 4 5 |
|------------|
| on Amerika |
| |
| |

Hubrollen-Retractor für Fahrzeugsicherheitsgurte

Die Erfindung betrifft einen Sicherheitsgurtaufroller für Fahrzeuge nach dem Oberbegriff von Patentanspruch 1.

Derartige Aufroller sind unter dem Begriff "Hubrollen-Retractor" bekannt geworden und gehören zum Stand der Technik. In der US-PS 3.074.761 wurde die Basisidee erstmals beschrieben. Der Lösungsvorschlag in der DE-OS 34 18 378 ist die Grundlage für den ersten, serienmäßigen Hubrollen - Retractor, der erstmals sowohl fahrzeugsensitiv als auch gurtbandsensitiv im Sperrfall die Welle mit ihrer Verzahnung synchronisiert in die Verzahnung des Gehäuses überführt.

Der entscheidende Vorteil der Hubrollen-Retractoren ist in der kostengünstigen Bau_ausführung zu sehen, da weniger Bauteile erforderlich sind und daß wegen der großflächigen Kraftübertragung von der Welle in das Gehäuse einfache Werkstoffe zum Einsatz gelangen können.

Ein systembedingter Nachteil ist darin zu sehen, daß man in der Gurtauszugsrichtung nicht sehr variabel ist. Die Gurtauszugsrichtung wird von der Lage der Verzahnung im Gehäuse bestimmt, und sie ist deshalb in engen Grenzen (etwa $^{+/}$ - 15° von der Sollrichtung) einzuhalten.

Auch ein unkontrollierter Schrägauszug des Gurtbandes kann zu Problemen führen, wenn er ein zulässiges Maß übersteigt, da ja die Welle auf beiden Seiten synchronisiert einsteuern muß.

Besteht eine zwangsmäßige Einsteuerführung nur auf einer Seite, in der Regel auf der Mechanikseite, ist in ungünstigen Fällen nicht sichergestellt, daß die Welle auch auf der Federseite in die richtigen, korrespondierenen Zähne einsteuert.

Daraus resultiert, daß eine freie, universelle Einsatzmöglichkeit nicht für alle Fälle gegeben ist. Sollen aber alle Fälle abgedeckt werden, müssen ggf. teure Neukonstruktionen geschaffen werden, die dem jeweiligen Anwendungsfall mit seinen speziellen Eigenheiten gerecht wird.

Die Aufgabe der Erfindung besteht darin, bei kleinstmöglichen äußeren Abmessungen des Retractors eine absolut sichere Einsteuerung der Welle auch unter erschwerten Bedingungen (Gurtbandschrägauszug) auf beiden Seiten zu gewährleisten, wobei die Wellenlager lastfrei bleiben sollen und die zulässige Gurtauszugsrichtung (vom Gurtwickel) mindestens einen Bereich von 90° abdecken soll, und eine hohe Belastungsfähigkeit erreicht wird.

Die Lösung der Aufgabe ergibt sich einschließlich vorteilhafter Ausgestaltungen aus dem Inhalt der dieser Beschreibung vorangestellten Patentansprüche.

Mit der US-PS 3.876.164, der US-PS 3.659.800, der US-PS 3.695.545 und der US-PS 3.851.837 ist ein Stand der Technik bekannt geworden, in der ebenfalls eine Wellenbewegung in die endgültige Blockierlage über das Abstützen gegen einen Riegel erfolgt. Im Vergleich zur vorliegenden erfindungsgemäßen Lösung liegen aber eine Reihe erheblicher Nachteile vor:

- Die Einsteuerung des Sperriegels erfolgt direkt und unsynchronisiert. Das gefürchtete "lever bouncing" ist deshalb nicht mit Sicherheit auszuschließen. (lever bouncing: beim Einsteuern treffen Riegelspitze und Zahnspitze aufeinander und der Sperriegel wird zurückgeschlagen).
- Das Wellenlager muß im Blockierfall erhebliche Lasten übertragen, was werkstoffmäßig und dimensionierungsmäßig berücksichtigt werden muß. Eine konstruktive Auslegung nur nach Gesichtspunkten des Komforts und der Bauabmessungen ist nicht möglich.
- Die Wellenverzahnung ist mit Spiel neben den Gehäuseschenkeln angeordnet. Daraus resultiert eine breitere Bauausführung.
- Der Schwenkpunkt für die Welleneinsteuerung und der Drehpunkt für den Riegel sind außerhalb des max. Gurtbandwickeldurchmessers angordnet. Daraus resultieren große äußere Bauabmessungen.
- Für die Lastübertragung in das Gehäuse sind jeweils nur ein Zahn

pro Seite vorgesehen. Daraus resultiert eine geringe Belastungsfähigkeit.

Die bisher einzige serienmäßig hergestellte Ausführung gem. der DE-OS 34 18 378 stellt praktisch die 1. Generation von Hubrollen-Retractoren dar. In Abgrenzung dazu kann die erfindungsgemäße Lösung als 2. Generation bezeichnet werden.

Aufgrund zusätzlichen Vorblockierung der Welle der Doppelriegel auf beiden Seiten, die zudem sychronisiert erfolgt, ergeben sich universellere Einsatzmöglichkeiten bezüglich der Gurtbandauszugsrichtungen aus dem Retractor heraus. Und zwar sowohl bezüglich der Gurtwickel als auch bezüglich des Abzugsrichtung vom Schrägauszuges. Die erfindungsgemäße Lösung kritischen "heavy-duty-Lösung", auf die der Begriff "idiotensicher" im Hinblick auf Belastungssicherheit und Belastungsfähigkeit angewendet werden kann.

Die synchronisierte Vorblockierung der Welle <u>auf beiden Seiten</u> bewirkt im Lastfall eine <u>zwangsgesteuerte Einsteuerung</u> der Welle in die Blockierverzahnung unter allen denkbaren, schwierigen Umständen. Die Welle hat nicht nur auf der Mechanikseite, sondern auch auf der Federseite keinen Freiheitsgrad mehr, einem anderen Einsteuerungsweg zu folgen als dem konstruktiv vorgegebenen.

Aufgrund der metallischen Ausführung des Doppelriegels können auch keine großen Streubreiten in der Einsteuerkurve auftreten, wie sie aufgrund elastischer Stoßverformungen bei Verwendung bei Steuerungsteilen nur aus Kunststoff auftreten können.

Bei einer eng tolerierbaren Einsteurkurve wie bei der erfindungsgemäßen Lösung läßt sich eine größere Zähnezahl für die Welle realisieren, was sich wiederum vorteilhaft auf kurze Gurtbandauszüge im Blockierfall auswirkt.

Ein in den Zeichnungen wiedergegebenes Ausführungsbeispiel wird nachfolgend beschrieben:

Es zeigen:

Fig.1 eine Retractor-Seitenansicht ohne Steuerungsmechanik und Schenkelplatte.

Fig. 2 das vordere, obere Quartal des Gehäuseschenkels:in vergrößertem Maßstab,

Fig. 3 einen Schnitt durch den Gehäuseschenkel auf der Mechanikseite.

Der große zulässige Gurtbandauszugsbereich von etwa 120° geht deutlich aus der Fig. 1 hervor. Durch die zusätzliche Abstützkraft des Doppelriegels 2 wird die Welle 1 bei allen angedeuteten Zugrichtungen von ${\sf F}_{\sf a}$ bis ${\sf F}_{\sf Z}$ fest in der Blockierverzahnung 4 gehalten, wodurch eine sichere Lastübertragung gewährleistet ist.

Der Wellenzapfen 23 bleibt bei der Lastübertragung völlig lastfrei, so daß er zur Erzielung geringer Reibwiderstände dünn und ggf. aus Kunststoff ausgebildet sein kann.

Der Doppelriegel 2 ist in der Ebene der Gehäuseschenkel 7 auf der Mechanik- und Federseite drehbar angeordnet und über einen Bügel starr und drehfest als einstückiges Teil ausgebildet.

Ein Steuerzapfen 14 des Doppelriegels 2 auf der Mechanikseite durchragt eine Öffnung in der Schenkelplatte 12 und greift von hinten in eine Führungsnut 15 einer Steuerscheibe 16 ein. Diese Steuerscheibe 16 lenkt den Doppelriegel 2 bei einer gurtband- und/oder fahrzeugsensitiven Aktivierung und bei Gurtauszug in die Sperrstellung aus. Dieser Bewegungsvorgang der Einsteuerung des Doppelriegelzahnes 6 in eine Zahnlücke der Wellenverzahnung 3 erfolgt synchronisiert.

Lastaufnehmende Blockierverzahnungen aus Metall können nie so ausgebildet werden, daß ein freier, nicht zwangsgesteuerter Einschwenkvorgang eines Riegels 100%ig sicher erfolgt. Eine Zahn – auf – Zahn – Blockierung ist möglich, die den im Einschwenken begriffenen Riegel zurückschlägt. Für dieses Phänomen hat sich in Fachkreisen der Begriff "lever bouncing" eingebürgert. Einsteuerungen von/in lastaufnehmende Blockierungen müssen synchronisiert erfolgen.

Bei der erfindungsgemäßen Lösung wird die synchronisierte Einsteuerung des Doppelriegels 2 in die Wellenverzahnung 3 über den Steuerzapfen 14 bewerkstelligt. Bevor auf beiden Seiten der Welle 1 je ein Wellenzahn 3 gegen die Zahnspitze 6 des Doppelriegels 2 stößt, ist der Doppelriegel 2 bereits bis zum Zahngrunddurchmesser Di eingesteuert.

Zua Gurtband 13 schwenkt sodann Welle Bei weiterem zwangsgesteuert auf beiden Seiten in die Blockierverzahnung 4 ein. Entscheidend ist hierbei, daß dies nicht nur auf der Mechanikseite passiert, sondern auch auf der Federseite. Für beide Wellenseiten gibt es von Störeinflüssen (überlagerte Beschleunigungen Gurtbandschrägauszüge) insbesondere keine andere Möglichkeit als ordnungsgemäß in die korrespondierenden Zahnlücken der Blockierverzahnung 4 einzuschwenken. Diese Art der Welleneinsteuerung kann als absolut sicher bezeichnet werden.

zusätzlichen Abstützkomponente. der eingelenkte Aufgrund die Doppelriegel 2 erzeugt, ergibt sich auf die Welle 1 bei Gurtauszugsrichtungen von F_a bis F_z immer ein in die Blockierverzahnung 4 einlenkendes Moment. Diese Tatsache macht auch die Lastübertragung unter allen eventuellen Störeinflüssen (z. B. zusätzliche Stöße entgegen der Einsteuerrichtung) ist eine sicher. Somit hohe absolut Belastungsfähigkeit gegeben.

Die Fig. 2 zeigt den entscheidenden Ausschnitt mit dem Doppelriegel 2 im vergrößerten Maßstab. Die Lage der Schwenkpunktachse S wird dabei deutlich. Der Winkel & kann zwischen 0° und 15° betragen. Die Zahnspitze 6 des Doppelriegels 2 ist mit einem Winkel & versehen, dem Schwenkwinkel der Welle 1, damit in voll blockiertem Zustand zu den Wellenzähnen 3 eine vollflächige Anlage besteht.

Der Bügel 8 des Doppelriegels 2 ist nach vorne und hinten mit Abstützflächen 19 verbreitert ausgeführt, die sich ständig hinter den Gehäuseschenkeln 7 bewegen. Im eingelenkten Zustand des Doppelriegels 2 ergibt sich daraus eine formschlüssige Abstützmöglichkeit für die Welle 1 in axialer Richtung.

In einer Sonderausführung kann der Flansch 17 der Welle 1 so groß ausgeführt werden, daß mit dem Zahnbereich 6b des Doppelriegels 2 auch im Ruhezustand eine ständige Überdeckung besteht. Dann werden axiale Stöße auf die Welle 1 schon vor einer Auslenkung mit Gurtauszug sicher über einen unelastischen, metallischen Formschluß abgefangen.

Die zentrale Drehführung und Lagefixierung des Doppelriegels 2 erfolgt über einen Zapfen 11 der Schenkelplatte 12, der in die Bohrung 10 des Doppelriegels 2 eingreift.

Die kraftmäßige Abstützung des Doppelriegels 2 erfolgt gegen eine kreisbogenförmige Ausnehmung 9 in der Ebene der Gehäuseschenkel 7. Die Drehbewegung des Doppelriegels wird abgefangen durch den Anschlag je eines Steges 24 gegen die Schenkelwandung 25.

Die Fig. 3 verdeutlicht den konstruktiven Aufbau im Schnitt. Der Schwenkpunkt der Steuerscheibe 16 liegt auf der aleichen Schwenkpunktachse S für die Welle 1. Ein Zapfen 20 an der betreffenden Stelle an der Schenkelplatte 12, der in eine Bohrung 21 der Steuerscheibe 16 eingreift, sorgt für die örtliche Lagefixierung. Die Bohrung 21 ist als kurzes Langloch mit Radien um den Wellenmittelpunkt M ausgebildet, da die Steuerscheibe 16 zwei Bewegungsabläufe hintereinander absolviert. Zunächst dreht sie sich um den Wellenmittelpunkt M um einen kleinen Winkelß(max. 5°). um den Doppelriegel 2 in die Wellenverzahnung 3 einzulenken. In diesem Zustand sind die Welle 1 und die Steuerscheibe 16 einen eingesteuerten Sensorriegel miteinander formschlüssig verbunden.

Ist der Doppelriegel 2 im Zahneingriff, schlägt die Steuerscheibe 16 mit ihrem Langloch 21 gegen den Zapfen 20 an. Dieser Zusammenhang ist strichpunktiert aus der Fig. 2 zu ersehen. Bei weiterem Gurtauszug schwenkt sodann die Welle 1 mit der Steuerscheibe 16 (beide gekuppelt) um die Schwenkpunktachse S' in die endgültige Blockierstellung ein. Die Bewegungsabfolge der Steuerscheib 16 ist also: 1. Drehen, 2. Schwenken.

Der Steuerungsbewegung der Wickelwelle kommt bei einem Hubrollen-Retractor eine besondere Bedeutung zu, da sie im Gefahrenfall in Bruchteilen von Sekunden synchronisiert von der federbelasteten Ruhelage in die Blockierlage überführt werden muß. Man kann von einer fliegend gelagerten Wickelwelle sprechen.

Die Überführung der Wickelwelle in die Blockierlage ist eine kritische Phase, da äußere Störeinflüsse nachteilige Funktionsabläufe bewirken können. So kann z. B. ein seitlicher Schrägauszug des Gurtbandes eine zeitlich versetzte Einsteuerung auf Mechanik- bzw. Federseite herbeiführen. Überlagerte Stöße beim Crash können bei ungenügender Führung ungewollte Bewegungsrichtungen der Wickelwelle in der Überführungsphase bewirken. Auch Vibrationen können die Steuerbewegung der Wickelwelle in eine unkontrollierte Richtung beeinflussen.

Die erfindungsgemäß vorgeschlagene konstruktive Steuerungsabfolge:

- 1. Kuppeln von Steuerscheibe und Wickelwelle über Sensor
- 2. Drehen der Steuerscheibe mit Winkel β um Punkt M
- 3. Schwenken mit Winkel & auf Federseite mit Schwenklager und auf Mechanikseite mit Steuerscheibe um Achse S'

bedeutet eine deutliche Verbesserung der Funktionssicherheit für einen Hubrollen-Retractor.

Durch die erfindungsgemäße Lösung, den Schwenkpunkt S' auf den Zahngrunddurchmesser Di anzuordnen, sowie die Verschwenkung auf beiden Seiten um S'ablaufen zu lassen, ergibt sich der Vorteil, daß sich die Blockierzähne 100%-ig deckungsgleich zu den Wellenzähnen 3 ausbilden lassen. Das Tragbild im Zahneingriff ist also optimal - somit auch die Lastübertragung.

Die Belastungsfähigkeit wird dadurch weiter unterstützt, indem der Doppelriegel 2 während der Belastung die Welle sichernd fixiert und je nach Gurtauszugsrichtung ggf. auch einen kleinen Teil der Last überträgt.

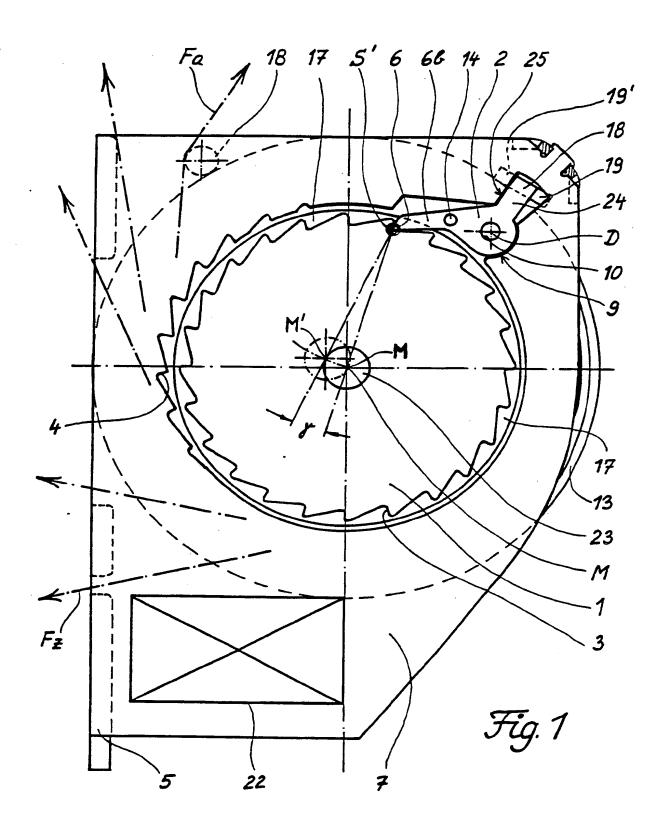
Patentansprüche

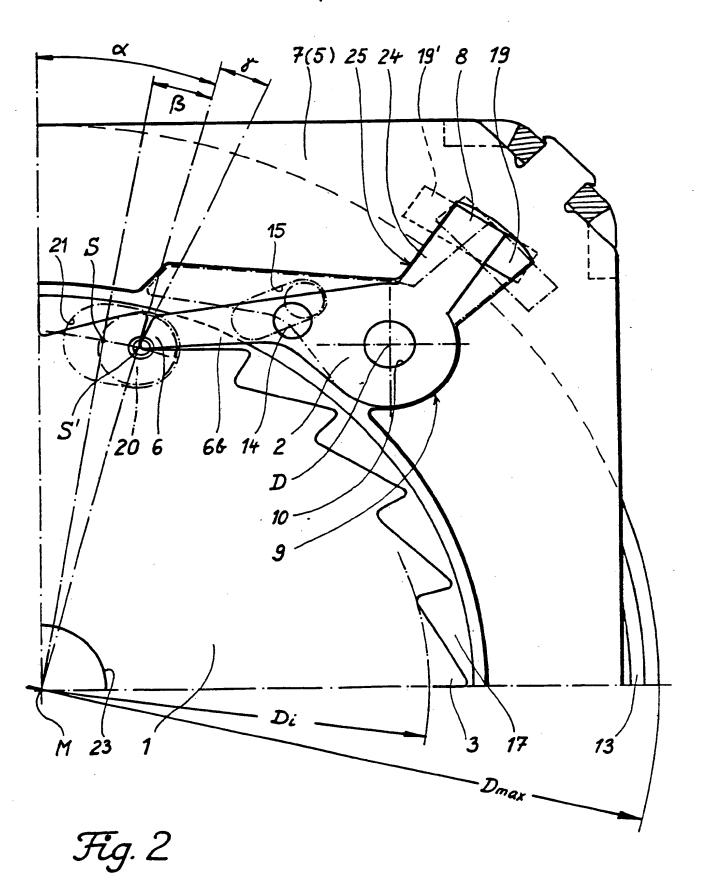
- 1. Hubrollen-Retractor für Fahzeugsicherheitgurte mit einer drehbaren Wickelwelle zum Speichern des Gurtbandes, dessen. Abziehbewegung durch eine fahrzeugsensitive gurtbandsensitive Sperryorrichtung im Gefahrenfall blockierbar ist, wobei das Blockieren über eine Verzahnung an der im Gehäuse radial verschwenkbar gelagerten Welle dadurch erfolgt, daß die Welle gegen die Kraft einer Feder in die Blockierlage verschwenkt wird, wobei die beidseitigen Wellenverzahnungen mit gehäusefesten Verzahnungen in Eingriff gelangen und die wellenseitigen Verzahnungen auf beiden Seiten innerhalb der Ebenen der beiden Gehäuseschenkel verlaufen, dadurch gekennzeichnet, daß die Aktivierungsbewegung der Welle (1) in die gehäusefeste Blockierverzahnung (4) nach der Kupplung mit Steuerscheibe (16) über Sensorteile (22) ersten Drehbewegung um den Punkt (M) mit dem Winkel(氏) besteht, während der beidseitig ein Doppelriegel (2) in die Wellenverzahnung (3) einsteuert und einer Schwenkbewegung um den Punkt (S') mit dem Winkel (>) während der sich die Welle (1) beidseitig gegen die Zahnspitzen (6) des Doppelriegels (2) abstützt.
- 2. Hubrollen-Retractor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß das Zentrum der Blockierverzahnung (4) zum Schwenkpunkt (S) einen Winkel von etwa 90° bildet, wobei der Schwenkpunkt (S) im oberen, dem Gurtabzug abgewandten Viertel auf einem Winkel (α) von etwa 15° angeordnet ist.
- 3. Hubrollen-Retractor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Doppelriegel (2) mit seinem Zahnbereich (6,6b) und seinem Drehbereich (D) auf beiden Seiten in der Ebene der Gehäuseschenkel (7) und innerhalb des maximalen Gurtbandwickeldurchmessers (Dmax) gelagert ist und daß ein Bügel (8) außerhalb des Gurtbandwickeldurchmessers (Dmax) die beiden Seiten verbindet.

- 4. Hubrollen-Retractor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Blockierverzahnung (4) im Gehäuse (5) auf beiden Seiten geometrisch derart ausgebildet ist, daß sie der äußeren Kontur der Wellenverzahnung (3) entspricht, die um den Punkt (S') mit dem Winkel (3) geschwenkt ist, wobei das Zentrum der Blockierverzahnung (4) im Bereich des Rückens des Gehäuses (5) angeordnet ist.
- 5. Hubrollen-Retractor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Bohrung (21) in der Steuerscheibe (16) ein Langloch mit Radien um den Wellenmittelpunkt (M) ist, und daß die Steuerbewegung der Steuerscheibe (16) zunächst als Drehen um den Wellenmittelpunkt (M) geschieht, wobei über den Steuerzapfen (14) der Doppelriegel (2) ausgelenkt wird, und sodann ein Verschwenken der mit der Welle (1) gekuppelten Steuerscheibe (16) um die Schenkpunktachse (S) in die endgültige Blockierstellung erfolgt.
- 6. Hubrollen-Retractor nach den Ansprüchen 1 und 5, dadurch gekennzeichnt, daß der Schwenkpunkt der Steuerscheibe (16) auf der Schwenkpunktachse (S) liegt, der vom Zahngrund-durchmesser (Di) der Welle (1) und dem Winkel (x) definiert und von einer Bohrung-Zapfen-Konstruktion (20/21) zwischen Schenkelplatte (12) und Steuerscheibe (16) gebildet wird.
- 7. Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, dadurch gekennzeichnet, daß die Abstützung des Doppelriegels (2) im Sperrfall gegen je eine kreisförmige Ausnehmung (9) in den Schenkeln (7) erfolgt und die drehbare Lagerfixierung über Bohrungen (10) im Doppelriegel (2), in die jeweils ein Zapfen (11) der Schenkelplatten (12) auf Mechanik- und Federseite eingreift.

- 8. Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, dadurch gekennzeichnet, daß der Doppelriegel (2) auf der Mechanikseite einen Steuerzapfen (14) aufweist, der durch die Schenkelplatte (12) hindurch in eine rückseitige Führungsnut (15) einer Steuerscheibe (16) ragt und von dieser in die Ruhe- und Sperrstellung bewegt wird.
- Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, 9. dadurch gekennzeichnet. daß der Doppelriegel (2) Abstützelementen (19) zum Abstützen gegen die Schenkel (7) versehen ist, mit deren Hilfe im Sperrfall eine axiale Verschiebung der Welle (1).die sich mit ihren Wellenflanschen (17) gegen den Doppelriegel (2) abstützt, vermieden wird.
- 10. Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, dadurch gekennzeichnet, daß die Lagerung und Federkraftbeaufschlagung der Steuerscheibe (16) so ausgelegt ist, daß der Drehwiderstand bei der ersten Verdrehung zum Einschwenken des Doppelriegels (2) geringer ist als der Schwenkwiderstand beim zweiten Verschwenken der Welle (1) zum Eingriff in die Blockierverzahnung (4).
- 11. Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, dadurch gekennzeichnet, daß das Wellenlager auf der Federseite innerhalb der Schenkelplatte (12) um die Schwenkpunktachse (S') schwenkbar gegen eine Federkraft gelagert ist.
 - 12. Hubrollen-Retractor nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, daß die Federkassette auf der Federseite als Schenklager für die Wickelwelle (1) ausgelegt ist und die Federkassette gegen die Kraft einer Feder um den Schwnkpunkt S' gemeinsam mit der Wickelwelle (1) in die Blockierlage verschwenkt.

- Hubrollen-Retractor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, 13. daß die Steuerbewegung der Wickelwelle (1) auf der Mechanikseite (7) von einer Steuerscheibe (16) bewerkstelligt wird, die über Wickelwelle (1) Sensorteile die bei Überschreiten vorgegebenen Verzögerung formschlüssig kuppelt und auf Federseite einem Schwenklager. wobei beide Steuerscheibe (16) und Schwenklager um die gleiche Schwenkachse (S') die Wickelwelle (1) in die Blockierlage verschwenken.
- 14. Hubrollen-Retractor nach den vorangegangenen Ansprüchen, dadurch gekennzeichnet, daß die Federkraftbeaufschlagung der Steuerscheibe (16) so ausgelegt ist, daß der Widerstand gegen das anfängliche Drehen geringer ist als der Widerstand gegen das nachfolgende Schwenken.





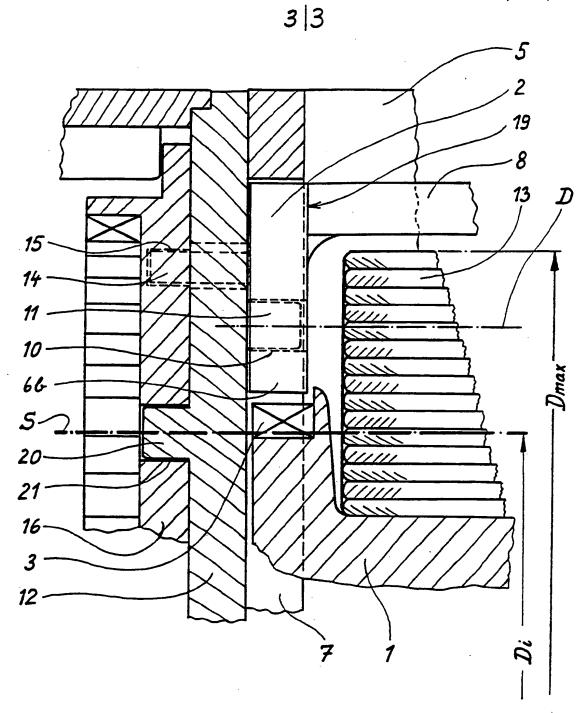


Fig. 3

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PCT/EP 89/00269

| I. CLAS | I. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER (if several classification symbols apply, indicate all) 4 | | | | | |
|---|--|--|--|--------------------------|--|--|
| According to International Patent Classification (IPC) or to both National Classification and IPC | | | | | | |
| Int.Cl. B60R 22/36 | | | | | | |
| II. FIELD | S SEARCHE | | | | | |
| Minimum Documentation Searched 7 Classification System Classification Symbols | | | | | | |
| Cassinicat | ion System | | Classification Symbols | | | |
| Int | cı.4 | B60R 22 | | | | |
| | Documentation Searched other than Minimum Documentation to the Extent that such Documents are included in the Fields Searched ⁸ | | | | | |
| | | | | | | |
| BL DOC | | NSIDERED TO BE RELEVANT | | | | |
| Category * | Citation | n of Document, 11 with indication, where app | eropriate, of the relevant passages 12 | Relevant to Claim No. 13 | | |
| A | DE, | A, 3307093 (ERNST) see figures 3-5; page page 8, lines 1-16 | - | 1 | | |
| A | DE, | A, 3043014 (REPA FE: 1982 see figures l-page 9, line 12 | | 1 | | |
| A | FR, | A, 2481604 (AUTOFLUG see figures 1-7;page page 2,lines 25-31;page 4,line 30;page 7,lines 32-37;page 9 | e 1, lines 1-14; page 3, line 34 - 6, lines 29-35; page | 1 | | |
| A | DE, | A, 3421960 (BRITAX-I 1985 see figures 1 28-32;page 9,line 16 | l-3a;page 7,lines | 1,2 | | |
| *T" *Special categories of cited documents: 10 *A" document defining the general state of the art which is not censidered to be of particular relevance *E" earlier document but published on or after the international filing date of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) *O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means *P" document published prior to the international filing date but later the document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but ched to understand the principle or theory underlying the cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art. *A" document member of the same patent family | | | | | | |
| | • | pletion of the International Search | Date of Mailing of this international Second O4 July 1989 (04. | | | |
| | International Searching Authority Signature of Authorized Officer | | | | | |
| EUR | OPEAN I | PATENT OFFICE | | | | |

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (January 1985)

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 89/00269

| I. KLASSIFIKATIO | I. KLASSIFIKATION DES ANMELDUNGSGEGENSTANDS (bei mehreren Klassifikationssymbolen sind alle enzugeben) 6 | | | | | |
|--|--|---|-----------------------|--|--|--|
| Nach der Internat | ionalen Patentklassifikation (IPC) oder nach der I | nationalen Klassifikation und der IPC | | | | |
| int Ci 4 | 8 60 R 22/36 | | | | | |
| II. RECHERCHIERT | ······································ | | | | | |
| | Recherchierter Mi | ndestprüfstoff ⁷ | | | | |
| Klassifikationssystem | | Klassifikationssymbole | | | | |
| | | | | | | |
| int. Cl.4 | B 60 R 22 | | | | | |
| | Recherchierte nicht zum Mindestprüfstoff gi unter die recherchierte | | | | | |
| | | | | | | |
| III. EINSCHLÄGIGE | VERÖFFENTLICHUNGEN ⁹ | | | | | |
| | hnung der Veröffentlichung 11, soweit erforderlich | unter Angabe der maßgeblichen Teile 12 | Betr. Anspruch Nr. 13 | | | |
| | A, 3307093 (ERNST) 8. September 1983 | | 1 | | | |
| · | siehe Abbildungen 3-5; S 17-36; Seite 8, Zeilen 1 | | · | | | |
| | A, 3043014 (REPA FEINSTA 3. Juni 1982 siehe Abbildungen 1-5; S | | 1 | | | |
| A FR, | Seite 9, Zeile 12 A, 2481604 (AUTOFLUG) 6. November 1981 siehe Abbildungen 1-7; S | eite 1, Zeilen | 1 | | | |
| | 1-14; Seite 2, Zeilen 25 Zeile 34 - Seite 4, Zeil Zeilen 29-35; Seite 7, Z Seite 9, Zeilen 1-28 | -31; Seite 3, e 30; Seite 6, | | | | |
| | | ./- | | | | |
| | | | | | | |
| "A" Veröffentlichung definiert, aber n Teres Dokumer tionalen Anmeld "L" Veröffentlichung zweifelhaft erschentlichungsdatu namten Veröffen anderen besonde "O" Veröffentlichung eine Benutzung, bezieht "P" Veröffentlichung | P" Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffent- "8." Veröffentlichung, die Mintlied derselben Parentfamilie ist | | | | | |
| IV. BESCHEINIGUNG | <u> </u> | | | | | |
| Datum des Abschlusses der internationalen Recherche Absendedatum des internationalen Recherchenberichts | | | | | | |
| 16. Juni 1 | | 0 4 JUL 1989 | | | | |
| Internationale Rec | herchenbehärde | Unterschrift des bevollingentigten Bedienst | eten | | | |
| | Europäisches Patentamt | The second | N DER PHITTEN | | | |

chen

| rt * | CHLÄGIGE VERÖFFENTLICHUNGEN (Fortsetzung von Blatt 2) Kennzeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der maßgeblichen Teile | Betr. Anspruch Nr. |
|------|--|--------------------|
| A | DE, A, 3421960 (BRITAX-KOLB) 19. Dezember 1985 siehe Abbildungen 1-3a; Seite 7, Zeilen 28-32; Seite 9, Zeile 16 - Seite 12, Zeile 18 | 1,2 |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| * | | |
| | | · |
| | | |
| • | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| • | | |
| | | |
| | | |
| | | |